PARTICLE BOARD AND ITS PRODUCTION METHOD

Also published as: Publication number: JP2001096516 (A) Publication date: 2001-04-10 JP3282615 (B2) Inventor(s): KANEKO SHINICHI + EP1088652 (A2) Applicant(s): NICHIHA KK + EP1088652 (A3) Classification: EP1088652 (B1) B27N3/02; B27N3/06; B27N3/14; B32B21/02; B27N3/00; SUS2003008130 (A1) - international: B27N3/08; B32B21/00; (IPC1-7): B27N3/02 B27N3/06; B27N3/14; B32B21/02 more >>

- European: 827N3/06; B27N3/14; B32821/02 Application number: JP19990281190 19991001 Priority number(s): JP19990281190 19991001

Abstract of JP 2001096516 (A) PROBLEM TO BE SOLVED: To provide both a particle board, in which water resistance of the whole board can be enhanced without damaging the performance as a load- bearing facing of the particle board, and a method for producing the particle board. SOLUTION: The particle board is produced by applying an adhesive consisting of thermosetting resin to a ligneous material, forming, heating and pressing the same. The particle board consists of both a core layer 6 and face layers 7 provided on both faces of the surface and the rear. The face layers 7 are constituted of the ligneous materials 2 for the faces, in which average particle diameter is smaller than a ligneous material 26 for a core constituting the core layer 6.; Resin particles 16, 1 consisting of thermoplastic resin for the core and the faces are filled in the clearance between the ligneous material 26 for the core and the ligneous

materials 2 for the faces, heated and pressurized.

フェイリの影響で ファットでは (1) できない (1)

Data supplied from the espacenet database - Worldwide

(19)日本!到特許庁(JP) (12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号 特開2001-96516 (P2001-96516A)

(43)公開日 平成13年4月10日(2001.4.10)

(51) Int.Cl.7

(21) 出版番号

(22) 出版日

機別記号

特局平11-281190

平成11年10月1日(1999.10.1)

FІ

テーマコート*(参考)

B 2 7 N 3/02

B 2 7 N 3/02

C 2B260

審査請求 有 請求項の数8 〇1. (全8 頁)

(71)出題人 000110860

ニチハ株式会社

受知県名古遠市港区汐止町12番地

(72)発明者 金子 真一

愛知県名古澤市港区汐止町12番地 ニチハ 株式会社内

(74)代理人 100079142

弁理士 高橋 祥泰 (外1名) F ターム(参考) 2B260 AA03 BA01 BA05 BA18 BA26

CB01 CB04 CD02 CD06 DA01

DA17 DA18 DD02 FA01 FA05 EB02 EB06 EB11 EB12 EB19

EB21 EB42 EC18

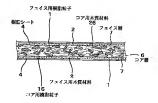
(54) 【発明の名称】 パーティクルポード及びその製造方法

(57)【要約】

【課題】 パーティクルボードの耐力面材としての性能 を損なうことなく、ボード全体の耐水性を向上させるこ とができる、パーティクルボード及びその製造方法を提 供する.

【解決手段】 パーティクルボードは、木質材料に熱硬 化性樹脂からなる接着剤を塗布し成形加熱加圧したもの である。パーティクルボードは、コア層6とその表裏面 面に設けられたフェイス層7とからなる。フェイス層7 は、コア層6を構成するコア用木質材料26よりも平均 粒径が小さいフェイス用木質材料2から構成されてい る。コア用、フェイス用木質材料26、2の間の間隙に は、熱可塑性樹脂からなるコア用、フェイス用樹脂粒子 16, 1が充填され加熱加圧されている。

(図1)



【特許請求の範囲】

【請求項1】 本質材料に熱硬化性関節からなる接着剤 を塗布し成形加熱加圧してなるパーティクルボードであ って、上記パーティクルボードは、コア層とその表裏両 面に設けられたフェイス層とからなり、上記フェイス層 は、上記コア層を構成する木質材料よりも平均程径が、 さい本質材料から構成されてもり。 関格する上記木質材 料の間の間隙には熱可塑性樹脂からなる樹脂粒子を充填 し加熱加圧してなることを特徴とするパーティクルボード。

【請求項2】 請求項1 において、上記フェイス層に含 まれている上記樹斯粒子の平均粒径は、上記コア層に含 まれている上記樹斯粒子の平均粒径よりも小さいことを 特徴とするパーティクルボード。

【請求項3】 請求項1または2において、上記コア層 及び上記フェイス層における上記問版粒子の含有量は、 木質材料100重量部に対して、10~50重量部であ ることを特徴とするパーティクルボード。

【請求項4】 請求項1~3のいずれか1項において、 上記フェイス層の表裏両面には、樹脂シートを加熱圧着 してなることを特徴とするパーティクルボード。

【請求項5】 コア層と、その表裏に繋けたフェイス層とからなるパーティクルボードを製造するにあたり、コア用本質材料と、該コア用木質材料の平均が能とりら小さい平均粒径のフェイス用木質材料とを準備する工程と、上記コア用木質材料及び上記フェイス用木質材料をである。 程と、無可整性樹脂からなる接着料を使布する工程と、無可整性樹脂からなる機能分を、上記コア用木質材料の混合してコア用和質材料の近上記フェイス用本質材料に混合してコア用品質材料の近上記フェイス用品合材を被覆して、コア層とフェイス用温合材を被覆して、コア層とフェイス用温合材を被覆して、コア層とフェイス層とからなるボード半製品を成形する工程と、上記ボード半製品を加熱加圧して上記樹脂粒子を確認させ関係さる上記・技術材の間の間除に上記樹脂粒子を優久させることを特徴とするパーティクルボードの製造方法。

【請求項6】 請求項5において,上記フェイス用木質 材料と混合する樹脂粒子は、コア用木質材料と混合する 樹脂粒子よりも平均粒径が小さいことを特徴とするパー ティクルボードの製造方法。

【請求項7】 請求項5または6において、上記木質材料は、建築廃材であることを特徴とするパーティクルボードの製造方法。

【請求項8】 請求項5~7のいずれか1項において、 上記樹斯粒子は、熱可塑性樹脂からなる廃材を加熱溶破 し再成形したものであることを特徴とするパーティクル ボードの製造方法。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【技術分野】本発明は、建築材料、家具などに用いられ るパーティクルボード及びその製造方法に関する。

[0002]

【従来技術】バーティクルボードは、水質材料に接着剤 を塗布し、人工的に成板した板状製品である。バーティ クルボードの多くは、コア階とその表裏両面に形成され たフェイス階とからなるり開精造である。コア層は、肚 験的大きな木質材料からなり。目に見えるような空降も 多い。これに対して、フェイス帰は、比峻時からい木質 材料からなり。鑑密である。バーティクルボードは、未 類材料に、例えば、ウレタン系接着剤を喧響して成形、 加熱加圧することにより得られる。ウレタン系接着剤 は、その成分であるイソシアナートが、木質材料の水酸 法と反応して硬化する。接着剤の配合量は、木質量 はくて、約5~10%。最高でも15%程度である。

[00003]

【解決しようとする課題】しかしながら、バーティクル ボードは、一般に、耐力面材としての機能を発揮する反 面、構成材料が木質であるため、耐水性の点で問題があ る。即ち、木材は、水酸基を有するから、水分との緩和 性がある。バーティクルボードの耐水性不良に起因し て、含水率傾斜による反りの発生や寸法変化、水分残留 によるれどの発生、木材の解析が4ドス。

【0004】そこで、出願人は、既にパーティクルボードの耐力面材としての性能を損なうことなく、耐水性を向上させる方法として、樹脂シートをパーティクルボードの表裏面に貼り合せ一体化させる方法を用発している。しかしながら、パーティクルボードの木口面からの水分浸入の防止が未だなされておらず、パーティクルボードの内部構造にまで踏み込んで、耐水性の改善をする必要がある。

【0005】本発明はかかる従来の問題点に鑑み、バー ティクルボードの耐力面材としての性能を増なうことな く、ボード全体の耐水性を向上させることができる、パ ーティクルボード及びその製造方法を提供しようとする ものである。

[0006]

【課題の解決手段】請求項1の発明は、水質材料に熱理化性樹脂からなる接着剤を強布し成形加熱加圧してなるパーティクルボードであって、上記パーティクルボードは、コア層とその表裏両面に設けられたフェイス層とからなり、上記フェイス層は、上記コア層を構成されており、解検する上記木質材料から構成されており、開検する上記木質材料の制御には禁可塑性樹脂からなる樹脂粒子を充填し加熱加圧してなることを特徴とするバーディクルボードである。

【0007】本発明のパーティクルボードとおいては、 陽核する木質材料の間の間隙に禁可塑性樹脂からなる樹 脂粒子を発現し加熱加圧したものである。そのため、パ ーティクルボードの表面だけでなく内部も歳水性の熱可 塑性樹脂により充填される。したがって、パーティクル ボード全体の耐水性が向上する。 【0008】また、木質材料の間の間際は樹脂粒子で埋められており、木質材料同士は熱硬化性樹脂で強固に接着されているため、表裏面及び側面から受ける荷重に対して耐性がある。したがって、本発明のパーティクルボードは、耐力面材としての機能を十分に備えている。

【0009】請求項2の発明のように、上記フェイス層 に含まれている上記樹脂粒子の平均粒径は、上記コア層 に含まれている上記樹脂粒子の平均粒径よりも小さいこ とが好ましい。

【0010】これにより、フェイス層に含まれている木質材料及び樹脂増予は、コア層に含まれている木質材料及び樹脂増予よりも小さくぞる。このため、フェイス層及びコア層のそれぞれの層における、木質材料及び樹脂投予の大きさを互いに近似ませることができ、木質材料(比重0.40.6)と樹脂粒子(比重0.9)との比重素による混合ムラが大きく改善される。このため、耐水性をもたらす熱可塑性樹脂粒子がバーディクルボード全体に分布することになり、バーティクルボードの部分的な耐水性のパランキを削止することができる。

【0011】本発明において、木質材料及び樹脂粒子の 平均粒径とは、便宜上、例えば、篩などの分級手段によ って規定される分布範囲の内、代表される分布範囲につ いての中央値をもって代表させることができる。

【0012】フェイス層を構成する、木質材料の平均粒 径に対する樹脂粒子の平均粒径の比は、0.5~1.5 であることが好ましい。0.5未満の場合には、フェイ ス層内での水質材料と樹脂粒子との混合が常しく不均一 になり、パーティクルボードの耐水性を低下させるおそ れがある。1.5を超える場合には、ボード表裏面に、 雪のように樹脂粒子がはみ出しパーティクルボードの耐 水性が部分によって異なるおそれがある。

【0013】コア層を構成する。木質材料の平均粒径に 対する側脂粒子の平均粒径の比点、0.5~1.5であ ることが野ましい。0.5米濃の場合には、コア層内で の木質材料と側脂粒子との混合が苦しく不均一になり、 バーティクルボードの耐水性を低下させるおそれがあ る。1.5を超える場合には、バーティクルボードの耐 水性が添わたによって型なるおそれがある。

【0014】請求項3の売別のように、上記コア解及び 社記フェイス層における上記樹脂粒子の含有量は、本質 材料100重量部に対して、10~50重重部であるこ とが好ましい、これにより、ボード全体の耐水性が大幅 の可塑性機能が露出することになるため、末口面からの 水の浸入を効果的に抑制でき、バーティクルボードの耐 水性が大きく向上する。一方、然可塑性樹脂が10重量 密末満の場合はは、バーティクルボードの耐 変ま表がある。また、50重量部を超える場合に は、ハンドリング性、切断性、釘打性などの施工性を損 なうおそれがある。また、50重量部を超える場合に は、ハンドリング性、切断性、釘打性などの施工性を損 なうおそれがある。 【0015】上記熱可塑性樹脂としては、ボリエチレン、ボリアロビレン、エチレン一プロビレン大乗金体、エチレン一プロビレンターボリマー、ボリ塩化ビニル、ボリ塩化ビニリデン、フっ素樹脂、ボリエステル、ボリアミドなどがある。上記熱可塑性樹脂からなる樹脂粒子は、木質料料と同様または近似した形状であることが好ましく、たとえば、柱状、針状、片状、機雄状、粉状などがある。

【0016】請求項4の発明のように、上記フェイス層 の表裏両面には、樹脂シートを加熱圧着してなることが 貯ましい。樹脂シートの放覆により、パーティクルボー ドの表裏両面における耐水化がより一層向止し、更には 加熱アレス面からの確理性も優れる。また、打光がパー ティクルボードを貫通する際に生じる表面欠損(花咲き 親幼現象)を防止するとかできる。

【0017】樹脂シートとしては、ボリエチレン、ボリ プロピレン、エチレン - プロピレン共産合体、エチレン - プロピレンターボリマー、ボリ塩化ビニル、ボリ塩化 ビニリデン、フッ素樹脂、ポリエステル、ボリアミドな どの熱可塑性樹脂を用いることができる。

【0018】木質材料としては、木片、ウエハ、木毛、 ストランド、木質パルプ、木粉などを用いることがで き、その形状は例えば片状、繊維状、粉状などがある。 木質材料には、熱硬化性樹脂からなる接着剤が塗布され ている。接着剤は、加熱により硬化して、木質材料同士 を接着する。かかる熱硬化性樹脂としては、イソシアナ ート系、フェノール系、ユリヤ系、メラミン系の熱硬化 性樹脂を用いることができる。コア層を構成する木質材 料に塗布する接着剤と、フェイス層を構成する木質材料 に塗布する接着剤とは、同種でも異種でもよい。たとえ ば、コア層を構成する木質材料には、イソシアナート系 の接着剤を、フェイス層を構成する木質材料には、フェ ノール系、ユリヤ系、メラミン系の接着剤を塗布するこ とができる。また、コア層、フェイス層を構成する木質 材料のいずれにも、イソシアナート系の接着剤を塗布す ることもできる。

□019 計譲東項5の売明は、コア層と、その表裏に 混りたフェイス層とからなるバーティクルボードを製造 するにあたり、コア用木質材料と、該コア用木質材料と を準備する工程と、上記コア用木質材料及び上記フェイ ス用木質材料のそれぞれに、無硬化性関語からなる接着 利産途体する工程と、禁一型性関語からなる機能能分 が上記コア用木質材料及び上記フェイス用用で開発を は、上記コア用木質材料及び上記フェイス用用で開発を 混合してコア用混合材及びフェイス用混合材を得、上記 江ア用混合材の表裏両面にフェイス用混合材を得、上記 エア用混合材の表裏両面にフェイス用混合材を被関し て、コア層とフェイス層とからなるボード半製品を成形 する工程と、上記ボード半製品を加熱加圧して上記機能 機能位子を複雑さで開後する上記木質材料の間の間隙にて上記機能 機能位子を後入させることを特徴とするバーティクルボ

ードの製造方法である。

【0020】本製造方法においては、本質材料と熱可塑性樹脂からなる樹脂粒子との混合物を、成形後に、加熱加圧の際には、酸水性の熱可塑性樹脂が溶酸して隙接する木質材料の間の間隙を充填する。そのため、耐水性に優れたパーティクルボードを製造すで埋められ、また表裏面に能密でフェイス財が形成されるため、表裏面及び回面に対する荷重に留性があるパーィインルボードを得ることができる。フェイス用木質材料は、コフ用木質材料の平均検接よりも小さい。このようなフェイス用木質材料の平均検接よりも小さい。このようなフェイス用木質材料の平均検接よりも小さい。このようなフェイス用木質材料の平均検接よりも小さい。このようなフェイス用木質材料の平均検接よりも小さい。このようなフェイス用木質材料の平均検接よりも小さい。このようなフェイス用木質材料の平均検接と

【0021】詰求項6の発明のように、上記フェイス用 木質材料と混合する樹脂粒子は、コア用木質材料と混合 する樹脂粒子よりも平均粒径が小さいことが好ましい。 これにより、コア用樹脂粒子は、比較的大きなコア用木 質材料に近似し、これらははな助一に混合する。また、 フェイス用樹脂粒子は、比較的小さなフェイス用木質材 料に近似し、ほは均一に混合する。したがって、ほぼ全体にむたって均一な耐水性を有する、一ケイクルボード を製造することができる。フェイス用樹脂粒子は、コア 相樹脂粒子の平均粒径より、このようなフェイ ス用樹脂粒子及びコア用樹脂粒子を得るには、樹脂原料 を成形しその成形品を粉砕酸で粉砕し、分銭機にかける ことにより得まれる。

【0022】フェイス用本質材料とフェイス用樹脂粉料 は、ほぼ同じかまたは近似した大きさ、形状であること が好ましい。両者の比重薬とよる混合ムラを防止するた めである。また、同様の理由により、コア用水質材料と コア用樹脂粒子は、ほぼ同じかまたは近似した大き。 形状であることが好ましい、このような互いに近似した 形状、大きさの木質材料及び樹脂粒子は、同じ粉砕板で 粉砕することにより得られるが、異なる粉砕板でもよ い、

【0023】また、フェイス層は、1層のみで構成して もよいが、複数層で構成してもよい。複数層とする場合 には、木質材料および樹脂粒子の平均粒径がボード内部 から表面にむけて徐々に小さくなるようにすることが好 ましい。これにより、表面がより緻密に形成できるよう になるので、表面硬度をより大きくするなどの効果が期 待できる。

【〇〇24】請求項了の発明のように、上記大管材料 は、建築廃材であることが好ましい。これにより、建築 廃材の有効利用ができる。請求項8の発明のように、上 記樹儲設予は、禁可器性樹脂からなる廃材を加熱溶酸し 再成形したものであることが好ましい。これにより、廃 アラスチックの再利用を有効に行うことができる。

【0025】また、木質材料への接着剤の塗布は、分級

された木質材料のエア一搬送中に行うことが好ましい。 これにより、接着剤を木質材料の表面全体に均一に点状 付着させることができる。木質材料に付着これ底に流動 性がある接着剤も、エア一搬送中に乾燥して、木質材料 と樹脂粒子とを混合するミヤサーに投入される際には。 非流動状態となる。このため、木質材料と樹脂砂子とを 混合する際に、接着剤が、樹脂粒子の側に移行すること が回避される。このため、加熱加圧による不質材料間の 総養性が堪かれることはなれること

【0026】ボードの加熱温度は、熱可塑性樹脂からなる樹脂粒子が飲化し、か一熱硬化性樹脂が硬化し得る温度である必要があり、150℃以上で行うことが好ましい。150℃未満では、熱硬化性樹脂が硬化しないおそれがある。ボードに加える圧力は、2.0×106 Pa 以上であることが好ましい。2.0×106 Pa未満では、成形時の圧力不足を招き、パーティクルボードの製造が保証となることがある。

[0027]

【発明の実施の形態】実施形態例1

本発明の実施形態に届るパーティクルボードについて、 図1〜図8を用いて説明する。本例のパーティクルボードは、図1に示すごとく、針状(フレーク状)の木質材 料に接着剤を塗布し、成板したものであり、粗いコア層 6と、その表裏に設けた歌密なフェイス層7とからなる 3層積巻をなり、

【0028】フェイス用水質特料27及びコア用木質材料26の軟積分布を表れていた。この分布からそれぞれの平均粒径をもとめる。本例では、表1に示される粒径分布の中で、代表されるか石を制度がある。コア用木質材料2の平均粒径は、2.35~1.18mmの粒径分布範囲の中央値である1.77mmである。コア用木質材料26の平均粒径は、2.35~1.70mmの粒径分布範囲の中央値である2.03mmである。フェイス用木質材料26平均粒径は、2.35~1.70mmの粒径分布範囲の中央地位である2.03mmである。フェイス用木質材料26平均粒径は、コア用木質材料26の平均粒径は、コア用木質材料26の平均粒径は、コア用木質材料26の平均粒径は、コア用木質材料26の平均粒径は、コア用木質材料26の平均粒径は、コア用木質材料26の平均粒径は、コア用木質材料26の平均粒径は、コア用木質材料26の平均粒径は、コア用木質材料26の平均粒径は、コア用木質材料26の平均粒径は、コア用木質材料26の平均粒径は、コア用木質材料26の平均粒径は、コア用木質材料26の平均粒径は、100円を表する。100円

【0029】バーティクルボードは、開接する木質材料の間の間隙に熱可塑性樹脂(ここではポリエキレン)かなる樹脂は子を充填し加燥が肥上したものである。フェイス用インに含まれているフェイス用樹脂粒子16の平均粒径は1、77mmであり、コア層6に含まれているコア用樹脂粒子16の平均粒径は2、03mmであって、フェイス用樹脂粒子10で平均粒径は2、103mmであって、カェイス用樹脂粒子10で平均粒径は37円間能粒子16の平均粒径より6かで、カマスス層7及びコア層6のそれぞれの層における。木質材料及び樹脂粒子の大きさは、近似している。

【0030】フェイス層7の表面は、樹脂シート4によ り被覆されている。樹脂シート4の比重は、ボード製品 状態で0.1~0.3である。コア層6の厚みは10m mであり、フェイス層7の厚みは10mmである、バー

ティクルボード全体の比重は約 $0.8\sim0.9$ である。 なお、樹脂シートを被覆しない場合のパーティクルボー ドの比重は約0.7~0.8となる。

【0031】図2に示した製造工程説明図にしたがっ て、本例のバーティクルボードの製造方法について説明 する。まず、木片などの木質原料をクラッシャーで粉砕 して、木質材料を得た。木質材料の大きさは、クラッシ ャーの性能により左右される。本例では、リングフレー カを用いた。リングフレーカで粉砕した木質材料は、針 状であった。次に、上記木質材料を、種々の日開き寸法 を有する篩いにかけて分級した。その結果、粉砕した木 質材料は、0、60~2、35mmを中心とする大きさ であることがわかった。

[0032] 【表1】

(表1)		
篩いの目開き寸法 S(mm)	フェイス用木質材料 (重量%)	77用木質材料 (重量%)
3,35 <s< td=""><td>7.4</td><td>10.2</td></s<>	7.4	10.2
2.35 <s≦3.35< td=""><td>13.7</td><td>21.8</td></s≦3.35<>	13.7	21.8
1.70 <s≦2.35< td=""><td>24.3</td><td>38.6</td></s≦2.35<>	24.3	38.6
1.18 <s≦1.70< td=""><td>24.3</td><td>15</td></s≦1.70<>	24.3	15
0.60 <s≦1.18< td=""><td>22.9</td><td>11.9</td></s≦1.18<>	22.9	11.9
S≤0.60	7.4	2.6

【0033】次に、篩いを用いて、木質材料を、表1に 示す粒径分布になるように、比較的大きなコア用木質材 料と、比較的小さなファイス用木質材料とに分級した。 【0034】次に、コア用木質材料及びフェイス用木質 材料に、接着剤をスプレーにて塗布した。接着剤として は、イソシアネート接着剤(例えば、日本ポリウレタン (株)製のウッドキュアー300)などの熱硬化性樹脂 を用いた。接着剤の塗布量は、各木質材料100重量部 に対して、5~20重量部とした。

【0035】また、熱可塑性樹脂原料として廃ポリエチ レンプラスチックを準備し、これを、1軸回転式せん断 粉砕機で粉砕して、柱状の樹脂粒子を得た。樹脂粒子 を, 篩いを用いて, 比較的大きなコア用樹脂粒子と, 比 較的小さなフェイス用樹脂粒子とに分級した。コア用樹 脂粉子及びフェイス用樹脂粉子は、コア用木質材料及び フェイス用木質材料と略同じ大きさのものにする。

【0036】次に、図3(a)に示すごとく、コア用木 質材料(26)80重量%とコア用樹脂粒子(16)2 0重量%とを混合して、コア用混合材36を得た。ま た、図3(b)に示すごとく、フェイス用木質材料(2 7)80重量%とフェイス用樹脂粒子(17)20重量 %とを混合して、フェイス用混合材37を得た。

【0037】次に、フォーミング装置にて、上記コア用 混合材とフェイス用混合材とから3層のボード半製品を 成形した。このフォーミング装置について図4を用いて 説明する。フォーミング装置りには、搬送用のメインコ ンベア50が設けられている。メインコンベア50の上 には、供給ホッパー501とベルトの幅方向に揺動され る散布ベルト502とならし用ブラシ503とからなる 第1. 第2. 第3混合材供給装置51. 52. 53が、 3組設けられており、これらは、メインコンベア50の 上流側から順に、フェイス用混合材37の散布、コア用 混合材36の散布、フェイス用混合材37の散布に用い られる。第3混合材供給装置53の下流には、予め所定 寸法に裁断された樹脂シートを 1 枚ずつ該当計布物の表 面に載置する樹脂シート供給手段54が設けられてい

【0038】図5に上記フォーミング装置を用いたパー ティクルボードの成形工程を示した。図5、図4に示す ごとく、まず、メインコンベア50には、所定寸法に裁 断したポリエチレンからなる樹脂シート4を配置する。 また、第1~第3混合材供給装置51~53における供 給ホッパー501の中に、それぞれフェイス用混合材3 7、コア用混合材36、フェイス用混合材37を供給す る。次いで、供給ホッパー501の中から上記各混合材 を散布ベルト502上に落下させ、散布ベルト502を メインコンベア50の幅方向に揺動させながら、メイン コンベア50の搬送方向に可動させることにより、各混 合材をメインコンベア50の幅方向に均一に散布する。 次いで、散布された各混合材表面を、ならし用ブラシラ 03でならして、各混合材を更に均一に散布する。

【0039】メインコンベア50には、予め所定寸法の 樹脂シート4が所定間隔で配置供給されてくるため、上 記第1,第2,第3混合材供給装置51,52,53に より、樹脂シート4の上に、フェイス用混合材37、コ ア用混合材36、フェイス用混合材37が順に堆積す る。第3混合材供給装置53からフェイス用混合材37 が供給された後には、その表面に、予め用意しておいた 樹脂シートと同じ樹脂シート4で被覆する。これによ り、フェイス層、コア層、フェイス層からなる3層構造 のボード半製品8が成形される。

【0040】次いで、ボード半製品を170℃、プレス 圧4.0×106 Pa, 5~20分間で加熱加圧する。 図6に加熱加圧時におけるフェイス用樹脂粒子及びフェ イス用側脂シート(ここでは共にポリエチレンシートと なる。) の半動を示した。図6(a)に示すごとく加熱 加圧前は、フェイス用側脂性ブートとフェイス再代 教料 2とは、いづれも粒子形状のままで混合されており、その表面は樹脂シート4は、110℃で軟化し、120℃で 起酵する、農解した樹脂シート4は、周川の木質材料2への隙間に戻し、ていく、また、パーティクルボードの内部のフェイス用水質材料2の隙間は、軟化したフェイス用機能子干により充填される。その後、170℃に 下昇温する。図6()に示すごとく、フェイス用 水質材料2に点着されている接着剤21が硬化する。これにより、フェイス用木質材料1には発生を発酵料2に点着されている接着剤21が硬化する。これにより、フェイス用木質材料目は点点表で表現である。これにより、フェイス用木質材料目には、その表面に点状に付着とた整体剤の硬化により、フェイス用、質材料目には、その表面に点状に付着とた整体剤の硬化により、対象を

【0041】この加熱加圧の際には、図7に示すごと く、フェイス川木質材料20表面四部22に接着剤21 が侵入して、投棄効果が発揮される。また、接着剤21 は硬化するときに空隙23が形成され、その空隙23に 先に溶験したフェイス用樹脂粒子1が侵入して、この場 合にも投棄効果が発揮される。したがって、フェイス用 木質材料2とフェイス用樹脂粒子12の間。及びフェイ ス用木質材料2同寸は、幾個に接着される。

【0042】また、コア層におけるコア用水質材料同 土、及びコア川木質材料とコア用樹脂粒子との間も、上 記フェイス用水質材料とフェイス用樹脂粒子と同様に、 強励に接着する。また、コア層とフェイス層との界面付 近の木質材料同士及び水質材料と樹脂粒子との間におい ても、同様と効果が発揮されていまった。

【0043】上記加熱加圧工程の後、パーティクルボードを解圧冷却すると、樹脂粒子及び樹脂シートが固化する。その後、パーティクルボードを所望の寸法に切断する。

【0044】本例のパーティクルボードにおいては、ボード表面だけでなく内部も熱可塑性樹脂からなる樹脂粒子により充塊されている。したがって、パーティクルボード全体の耐水性が高い、また、図3に示すごとく、フェイス層及びコア層のそれぞれの層における。本質材料及び樹脂粒子の大きさは互い正規しているため、両者の比重差が少なくなり、均一にムラなく混合され、成形の際にムラなく散布させることがで耐水性のパラツを防止することができる。また、表面のみならず木口についても耐水性が実に向上し、離塑性も良く、施工性にも優れている。

【0045】なお、図8に示すごとく、コア層6及びフェイス層7における水質材料29と樹脂粒子19の大き さ、形状が適切でない場合(例えば、クラッシャーで物 なした樹脂粒子を分級することなく、樹脂粒子をフェイ ス用、コア用に用いた場合)には、パーティクルボード の表面に、樹脂粒子を構成する熱可塑性樹脂の固化露出 部19が雲状に目視され、外観が低下することがあっ

【0046】実施形態例2

本例は、図りに示すごとく、フェイス層を構成する本質 材料及が樹脂粒子を2回に分けて、コア層表面に準積さ せた例である。本質材料は、クラッシャーで粉砕した 後、平均粒径2.03mmのものを第1フェイス用木質 材料とし、平均粒径1.77mmのものを第2フェイス 用木質材料とした、コア用木質材料、第2フェイス用木質 材料とした、コア用木質材料、第2フェイス用木質 質材料の粒径分布は、実施形態例1.26吋 表表1とは12 同様である。第1フェイス用木質材料は、18~ 0.60mmの範囲が代表的な粒径分布であり、この範 囲の中央値(0.89mm)が上記平均位径となる。 (0047)また、樹脂粒子は、単血医生とし断物体 機を用いて粉砕し、その後、平均粒径2.03mmのものをコア用間脂粒子とし、平均粒径2.89mmのものを第1フェイス用樹脂粒子とし、平均粒径3.77mm

のものを第2フェイス用樹脂粒子とした。

【0048】次に、それぞれの木質材料に、熱硬化性樹 脂からなる接着剤を塗布した。次に、コア用木質材料と コア用樹脂粒子、第1フェイス用木質材料と第1フェイ ス用樹脂粒子,第2フェイス用木質材料と第2フェイス 用樹脂粒子を、それぞれ混合して、コア用混合材、第1 フェイス用混合材,第2フェイス用混合材を得た。 【0049】次に、フォーミング装置を用いて、上記混 合材からボード半製品を成形する。本例で使用するフォ ーミング装置は、混合材供給装置を5台備えている。図 9に示すごとく、メインコンベアに樹脂シートを置き、 次いで第1~第5混合材供給装置から順に、第1フェイ ス用混合材、第2フェイス用混合材、コア用混合材、第 2フェイス用混合材、第1フェイス用混合材を散布し て、第1フェイス層、第2フェイス層、コア層、第2フ ェイス層、第1フェイス層を成形し、最後に、第1フェ イス層の表面に樹脂シートを被覆して、ボード半製品を 得る。次いで、実施形態例1と同様にボード半製品を加 熱加圧し, 所望寸法に切断して, パーティクルボードを

【0050】本例では、水質材料と樹脂粒子の平均粒径を、第1フェイス層はもっとも小さくし、第2フェイス 耐は第1フェイス層はもっとも小さくし、第2フェイス これにより、バーディクルボードの表面からコア層にか けて平均粒径が徐々に変化することになる。このため、 2層のフェイス層をもつ木刷のバーディクルボードは、 フェイス層と、即のみで成形する場合よりも、表面がより 鍛織密を構造となる。

[0051]

【発明の効果】本発明によれば、パーティクルボードの 耐力面材としての性能を損なうことなく、ボード全体の 耐水性を向上させることができる、パーティクルボード 及びその製造方法を提供することができる。

【図面の簡単を説明】

【図1】実施形態例1のパーティクルボードの断面図。 【図2】実施形態例1のパーティクルボードの製造工程 説明図。

【図3】実施形態例1における、コア用混合材の説明図

(a),及びフェイス用混合材の説明図(b)。 【図4】実施形態例1における、フォーミング装置の説 明図.

【図5】実施形態例1における、パーティクルボードの 成形方法の説明図。

【図6】実施形態例1における,加熱加圧時の樹脂粒

子、樹脂シート及び接着剤の挙動を説明するための説明 図(a)~(c)。 【図7】実施形態例1における。加熱加圧後の木質材料

間の接着剤及び樹脂粒子の状態を示す説明図。

【図8】実施形態例1における、熱可塑性樹脂の固化露 出部の説明図。

【図9】実施形態例2における、パーティクルボードの

成形方法の説明図。

【符号の説明】

1...フェイス用樹脂粒子.

16...コア用樹脂粒子、

2...フェイス用木質材料. 21...接着到.

22. . . 表面凹部,

23...空隙,

26...コア用木質材料, 36...コア用混合材.

37...フェイス用混合材、

4. . . 樹脂シート.

5...フォーミング装置,

50. . . メインコンベア.

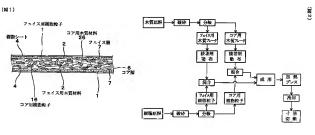
51...第1混合材供給装置。 52. . . 第2混合材供給装置。

53...第3混合材供給装置,

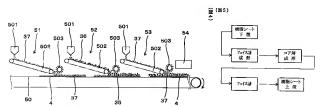
6...コア層.

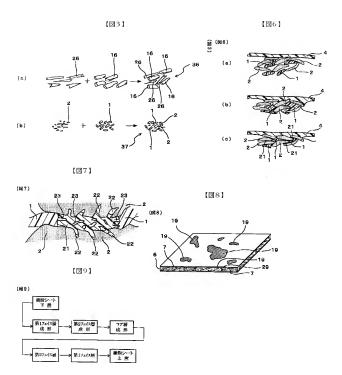
7. . . フェイス層. 8. . . ボード半製品。

[図1] 【図2】



【図4】 【図5】





PARTICLE BOARD AND ITS PRODUCTION METHOD

Also published as: Publication number: JP2001096516 (A) Publication date: 2001-04-10 JP3282615 (B2) Inventor(s): KANEKO SHINICHI + EP1088652 (A2) Applicant(s): NICHIHA KK + EP1088652 (A3) Classification: EP1088652 (B1) B27N3/02; B27N3/06; B27N3/14; B32B21/02; B27N3/00; SUS2003008130 (A1) - international: B27N3/08; B32B21/00; (IPC1-7): B27N3/02 B27N3/06; B27N3/14; B32B21/02 more >>

- European: 827N3/06; B27N3/14; B32821/02 Application number: JP19990281190 19991001 Priority number(s): JP19990281190 19991001

Abstract of JP 2001096516 (A) PROBLEM TO BE SOLVED: To provide both a particle board, in which water resistance of the whole board can be enhanced without damaging the performance as a load- bearing facing of the particle board, and a method for producing the particle board. SOLUTION: The particle board is produced by applying an adhesive consisting of thermosetting resin to a ligneous material, forming, heating and pressing the same. The particle board consists of both a core layer 6 and face layers 7 provided on both faces of the surface and the rear. The face layers 7 are constituted of the ligneous materials 2 for the faces, in which average particle diameter is smaller than a ligneous material 26 for a core constituting the core layer 6.; Resin particles 16, 1 consisting of thermoplastic resin for the core and the faces are filled in the clearance between the ligneous material 26 for the core and the ligneous

materials 2 for the faces, heated and pressurized.

フェイリの影響で ファットでは (1) できない (1)

Data supplied from the espacenet database - Worldwide

(19)日本!到特許庁(JP) (12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号 特開2001-96516 (P2001-96516A)

(43)公開日 平成13年4月10日(2001.4.10)

(51) Int.Cl.7

(21) 出版番号

(22) 出版日

機別記号

特局平11-281190

平成11年10月1日(1999.10.1)

FІ

テーマコート*(参考)

B 2 7 N 3/02

B 2 7 N 3/02

C 2B260

審査請求 有 請求項の数8 〇1. (全8 頁)

(71)出題人 000110860

ニチハ株式会社

受知県名古遠市港区汐止町12番地

(72)発明者 金子 真一

愛知県名古澤市港区汐止町12番地 ニチハ 株式会社内

(74)代理人 100079142

弁理士 高橋 祥泰 (外1名) F ターム(参考) 2B260 AA03 BA01 BA05 BA18 BA26

CB01 CB04 CD02 CD06 DA01

DA17 DA18 DD02 FA01 FA05 EB02 EB06 EB11 EB12 EB19

EB21 EB42 EC18

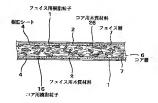
(54) 【発明の名称】 パーティクルポード及びその製造方法

(57)【要約】

【課題】 パーティクルボードの耐力面材としての性能 を損なうことなく、ボード全体の耐水性を向上させるこ とができる、パーティクルボード及びその製造方法を提 供する.

【解決手段】 パーティクルボードは、木質材料に熱硬 化性樹脂からなる接着剤を塗布し成形加熱加圧したもの である。パーティクルボードは、コア層6とその表裏面 面に設けられたフェイス層7とからなる。フェイス層7 は、コア層6を構成するコア用木質材料26よりも平均 粒径が小さいフェイス用木質材料2から構成されてい る。コア用、フェイス用木質材料26、2の間の間隙に は、熱可塑性樹脂からなるコア用、フェイス用樹脂粒子 16, 1が充填され加熱加圧されている。

(図1)



【特許請求の範囲】

【請求項1】 本質材料に熱硬化性関節からなる接着剤 を塗布し成形加熱加圧してなるパーティクルボードであ って、上記パーティクルボードは、コア層とその表裏両 面に設けられたフェイス層とからなり、上記フェイス層 は、上記コア層を構成する木質材料よりも平均程径が、 さい本質材料から構成されてもり。 関格する上記木質材 料の間の間隙には熱可塑性樹脂からなる樹脂粒子を充填 し加熱加圧してなることを特徴とするパーティクルボード。

【請求項2】 請求項1 において、上記フェイス層に含 まれている上記樹斯粒子の平均粒径は、上記コア層に含 まれている上記樹斯粒子の平均粒径よりも小さいことを 特徴とするパーティクルボード。

【請求項3】 請求項1または2において、上記コア層 及び上記フェイス層における上記問版粒子の含有量は、 木質材料100重量部に対して、10~50重量部であ ることを特徴とするパーティクルボード。

【請求項4】 請求項1~3のいずれか1項において、 上記フェイス層の表裏両面には、樹脂シートを加熱圧着 してなることを特徴とするパーティクルボード。

【請求項5】 コア層と、その表裏に繋けたフェイス層とからなるパーティクルボードを製造するにあたり、コア用本質材料と、該コア用木質材料の平均が能とりら小さい平均粒径のフェイス用木質材料とを準備する工程と、上記コア用木質材料及び上記フェイス用木質材料をである。 程と、無可整性樹脂からなる接着料を使布する工程と、無可整性樹脂からなる機能分を、上記コア用木質材料の混合してコア用和質材料の近上記フェイス用本質材料に混合してコア用品質材料の近上記フェイス用品合材を被覆して、コア層とフェイス用温合材を被覆して、コア層とフェイス用温合材を被覆して、コア層とフェイス層とからなるボード半製品を成形する工程と、上記ボード半製品を加熱加圧して上記樹脂粒子を確認させ関係さる上記・技術材の間の間除に上記樹脂粒子を優久させることを特徴とするパーティクルボードの製造方法。

【請求項6】 請求項5において,上記フェイス用木質 材料と混合する樹脂粒子は、コア用木質材料と混合する 樹脂粒子よりも平均粒径が小さいことを特徴とするパー ティクルボードの製造方法。

【請求項7】 請求項5または6において、上記木質材料は、建築廃材であることを特徴とするパーティクルボードの製造方法。

【請求項8】 請求項5~7のいずれか1項において、 上記樹斯粒子は、熱可塑性樹脂からなる廃材を加熱溶破 し再成形したものであることを特徴とするパーティクル ボードの製造方法。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【技術分野】本発明は、建築材料、家具などに用いられ るパーティクルボード及びその製造方法に関する。

[0002]

【従来技術】バーティクルボードは、水質材料に接着剤 を塗布し、人工的に成板した板状製品である。バーティ クルボードの多くは、コア階とその表裏両面に形成され たフェイス階とからなるり開精造である。コア層は、肚 験的大きな木質材料からなり。目に見えるような空降も 多い。これに対して、フェイス帰は、比峻時からい木質 材料からなり。鑑密である。バーティクルボードは、未 類材料に、例えば、ウレタン系接着剤を喧響して成形、 加熱加圧することにより得られる。ウレタン系接着剤 は、その成分であるイソシアナートが、木質材料の水酸 法と反応して硬化する。接着剤の配合量は、木質量 はくて、約5~10%。最高でも15%程度である。

[00003]

【解決しようとする課題】しかしながら、バーティクル ボードは、一般に、耐力面材としての機能を発揮する反 面、構成材料が木質であるため、耐水性の点で問題があ る。即ち、木材は、水酸基を有するから、水分との緩和 性がある。バーティクルボードの耐水性不良に起因し て、含水率傾斜による反りの発生や寸法変化、水分残留 によるれどの発生、木材の解析が4ドス。

【0004】そこで、出願人は、既にパーティクルボードの耐力面材としての性能を損なうことなく、耐水性を向上させる方法として、樹脂シートをパーティクルボードの表裏面に貼り合せ一体化させる方法を用発している。しかしながら、パーティクルボードの木口面からの水分浸入の防止が未だなされておらず、パーティクルボードの内部構造にまで踏み込んで、耐水性の改善をする必要がある。

【0005】本発明はかかる従来の問題点に鑑み、バー ティクルボードの耐力面材としての性能を増なうことな く、ボード全体の耐水性を向上させることができる、パ ーティクルボード及びその製造方法を提供しようとする ものである。

[0006]

【課題の解決手段】請求項1の発明は、水質材料に熱理化性樹脂からなる接着剤を強布し成形加熱加圧してなるパーティクルボードであって、上記パーティクルボードは、コア層とその表裏両面に設けられたフェイス層とからなり、上記フェイス層は、上記コア層を構成されており、解検する上記木質材料から構成されており、開検する上記木質材料の制御には禁可塑性樹脂からなる樹脂粒子を充填し加熱加圧してなることを特徴とするバーディクルボードである。

【0007】本発明のパーティクルボードとおいては、 陽核する木質材料の間の間隙に禁可塑性樹脂からなる樹 脂粒子を発現し加熱加圧したものである。そのため、パ ーティクルボードの表面だけでなく内部も歳水性の熱可 塑性樹脂により充填される。したがって、パーティクル ボード全体の耐水性が向上する。 【0008】また、木質材料の間の間際は樹脂粒子で埋められており、木質材料同士は熱硬化性樹脂で強固に接着されているため、表裏面及び側面から受ける荷重に対して耐性がある。したがって、本発明のパーティクルボードは、耐力面材としての機能を十分に備えている。

【0009】請求項2の発明のように、上記フェイス層 に含まれている上記樹脂粒子の平均粒径は、上記コア層 に含まれている上記樹脂粒子の平均粒径よりも小さいこ とが好ましい。

【00101これにより、フェイス層に含まれている本質材料及び関節粒子は、コア層に含まれている木質材料及び関節粒子は、コア層に含まれている木質材料及び関節力を表しまった。このため、フェイス層及びコア層のそれぞれの層における、木質材料及び樹脂粒子の大きを互加に近似ませることができ、木質材料との比重素による混合ムラが大きく改善される。このため、耐水性をもたらす熱可塑性樹脂粒子がバーティクルボード全体に分布することになり、バーティクルボードの影響がある。

【0011】本発明において、木質材料及び樹脂粒子の 平均粒径とは、便宜上、例えば、篩などの分級手段によ って規定される分布範囲の内、代表される分布範囲につ いての中央値をもって代表させることができる。

【0012】フェイス層を構成する、木質材料の平均粒 径に対する樹脂粒子の平均粒径の比は、0.5~1.5 であることが好ましい。0.5未満の場合には、フェイ ス層内での水質材料と樹脂粒子との混合が常しく不均一 になり、パーティクルボードの耐水性を低下させるおそ れがある。1.5を超える場合には、ボード表裏面に、 雪のように樹脂粒子がはみ出しパーティクルボードの耐 水性が部分によって異なるおそれがある。

【0013】コア層を構成する。木質材料の平均粒径に 対する側脂粒子の平均粒径の比点、0.5~1.5であ ることが野ましい。0.5米濃の場合には、コア層内で の木質材料と側脂粒子との混合が苦しく不均一になり、 バーティクルボードの耐水性を低下させるおそれがあ る。1.5を超える場合には、バーティクルボードの耐 水性が添わたによって型なるおそれがある。

【0014】請求項3の売別のように、上記コア解及び 社記フェイス層における上記樹脂粒子の含有量は、本質 材料100重量部に対して、10~50重重部であるこ とが好ましい、これにより、ボード全体の耐水性が大幅 の可塑性機能が露出することになるため、末口面からの 水の浸入を効果的に抑制でき、バーティクルボードの耐 水性が大きく向上する。一方、然可塑性樹脂が10重量 密末満の場合はは、バーティクルボードの耐 変ま表がある。また、50重量部を超える場合に は、ハンドリング性、切断性、釘打性などの施工性を損 なうおそれがある。また、50重量部を超える場合に は、ハンドリング性、切断性、釘打性などの施工性を損 なうおそれがある。 【0015】上記熱可塑性樹脂としては、ボリエチレン、ボリアロビレン、エチレン一プロビレン大乗金体、エチレン一プロビレンターボリマー、ボリ塩化ビニル、ボリ塩化ビニリデン、フっ素樹脂、ボリエステル、ボリアミドなどがある。上記熱可塑性樹脂からなる樹脂粒子は、木質料料と同様または近似した形状であることが好ましく、たとえば、柱状、針状、片状、機雄状、粉状などがある。

【0016】請求項4の発明のように、上記フェイス層 の表裏両面には、樹脂シートを加熱圧着してなることが 貯ましい。樹脂シートの放覆により、パーティクルボー ドの表裏両面における耐水化がより一層向止し、更には 加熱アレス面からの確理性も優れる。また、打光がパー ティクルボードを貫通する際に生じる表面欠損(花咲き 親幼現象)を防止するとかできる。

【0017】樹脂シートとしては、ボリエチレン、ボリ プロピレン、エチレンープロピレン共重合体、エチレン ープロピレンターボリマー、ボリ塩化ビニル、ボリ塩化 ビニリデン、フッ素樹脂、ボリエステル、ボリアミドな どの熱可要性樹脂を用いることができる。

【0018】木質材料としては、木片、ウエハ、木毛、 ストランド、木質パルプ、木粉などを用いることがで き、その形状は例えば片状、繊維状、粉状などがある。 木質材料には、熱硬化性樹脂からなる接着剤が塗布され ている。接着剤は、加熱により硬化して、木質材料同士 を接着する。かかる熱硬化性樹脂としては、イソシアナ ート系、フェノール系、ユリヤ系、メラミン系の熱硬化 性樹脂を用いることができる。コア層を構成する木質材 料に塗布する接着剤と、フェイス層を構成する木質材料 に塗布する接着剤とは、同種でも異種でもよい。たとえ ば、コア層を構成する木質材料には、イソシアナート系 の接着剤を、フェイス層を構成する木質材料には、フェ ノール系、ユリヤ系、メラミン系の接着剤を塗布するこ とができる。また、コア層、フェイス層を構成する木質 材料のいずれにも、イソシアナート系の接着剤を塗布す ることもできる。

【0019】 請求項5の売明は、コア層と、その表裏に 設けたフェイス層とからなるバーティクルボードを製造 するにあたり、コア用木質材料と、該コア用木質材料と を準備する工程と、上記コア用木質材料及び上記フェイ ス用木質材料のそれぞれに、熱硬化性関節からなる接着 利を強布する工程と、外の可能関節からなる接着 利を強布する工程と、外の可能関節からなる接着 フェイス用混合材を得、上記コア用混合材を得、上記コア用混合材及びフェイス用混合材を得、上記コア用混合材及びフェイス用混合材を得して、コア開混ら相の表裏両面にフェイス用混合材を被関して、コア層とフェイス層とからなるボード半製品を成形 する工程と、上記ボード半製品を加熱加圧して上記機能 を対象を構造さ階接する上記木質材料の間の間隙にて上記機能 機能位子を溶機とで開始することを特徴とするバーティクルボ

ードの製造方法である。

【0020】本製造方法においては、本質材料と熱可塑性樹脂からなる樹脂粒子との混合物を、成形後に、加熱加圧の際には、酸水性の熱可塑性樹脂が溶酸して隙接する木質材料の間の間隙を充填する。そのため、耐水性に優れたパーティクルボードを製造すで埋められ、また表裏面に能密でフェイス財が形成されるため、表裏面及び回面に対する荷重に留性があるパーィインルボードを得ることができる。フェイス用木質材料は、コフ用木質材料の平均検接よりも小さい。このようなフェイス用木質材料の平均検接よりも小さい。このようなフェイス用木質材料の平均検接よりも小さい。このようなフェイス用木質材料の平均検接よりも小さい。このようなフェイス用木質材料の平均検接よりも小さい。このようなフェイス用木質材料の平均検接よりも小さい。このようなフェイス用木質材料の平均検接と

【0021】詰求項6の発明のように、上記フェイス用 木質材料と混合する樹脂粒子は、コア用木質材料と混合 する樹脂粒子よりも平均粒径が小さいことが好ましい。 これにより、コア用樹脂粒子は、比較的大きなコア用木 質材料に近似し、これらははな助一に混合する。また、 フェイス用樹脂粒子は、比較的小さなフェイス用木質材 料に近似し、ほは均一に混合する。したがって、ほぼ全体にむたって均一な耐水性を有する、一ケイクルボード を製造することができる。フェイス用樹脂粒子は、コア 相樹脂粒子の平均粒径より、このようなフェイ ス用樹脂粒子及びコア用樹脂粒子を得るには、樹脂原料 を成形しその成形品を粉砕酸で粉砕し、分銭機にかける ことにより得まれる。

【0022】フェイス用水質材料とフェイス開樹脂粒子は、ほぼ同じかまたは近似した大きさ、形状であることが好ましい。両者の比重薬とよる混合ムラを防止するためである。また、同様の理由により、コア用水質材料とコア開樹能位寸は、は同間しかまたは近似した大きさ、形状であることが好ましい。このような互いに近似した形状、大きさの木質材料及び樹脂粒子は、同じ粉砕暖であれば、異なる粉砕暖でもよい。

【0023】また、フェイス層は、1層のみで構成して もよいが、複数層で構成してもよい。複数層とする場合 には、木質材料および樹脂粒子の平均粒径がボード内部 から表面にむけて徐々に小さくなるようにすることが好 ましい。これにより、表面がより緻密に形成できるよう になるので、表面硬度をより大きくするなどの効果が期 待できる。

【〇〇24】請求項了の発明のように、上記大管材料 は、建築廃材であることが好ましい。これにより、建築 廃材の有効利用ができる。請求項8の発明のように、上 記樹儲設予は、禁可器性樹脂からなる廃材を加熱溶酸し 再成形したものであることが好ましい。これにより、廃 アラスチックの再利用を有効に行うことができる。

【0025】また、木質材料への接着剤の塗布は、分級

された木質材料のエア一撒送中に行うことが好ましい。 これにより、接着剤を木質材料の表面全体に均一に点状 付着させることができる、本質材料に付着これ底に流動 性がある接着剤も、エア一撒送中に乾燥して、木質材料 と樹脂粒子とを混合するミヤサーに投入される際には。 非流動状態となる。このため、木質材料と樹脂砂子とを 混合する際に、接着剤が、樹脂粒子の側に移行すること が回避される。このため、加熱加圧による不質材料間の 総養性が堪かれることはなかれる。

【0026】ボードの加熱温度は、熱可塑性樹脂からなる樹脂粒子が飲化し、か一熱硬化性樹脂が硬化し得る温度である必要があり、150℃以上で行うことが好ましい。150℃未満では、熱硬化性樹脂が硬化しないおそれがある。ボードに加える圧力は、2.0×106 Pa 以上であることが好ましい。2.0×106 Pa未満では、成形時の圧力不足を招き、パーティクルボードの製造が保証となることがある。

[0027]

【発明の実施の形態】実施形態例1

本発明の楽能形態に係るパーティクルボードについて、 図1〜図8を用いて説明する。本例のパーティクルボードは、図1に示すごとく、針状(フレーク状)の木質材 料に接着剤を塗布し、成板したものであり、粗いコア層 6と、その表裏に設けた歌密なフェイス層7とからなる 3層積巻をなり、

【0028】フェイス用水質特料27及びコア用木質材料26の軟積分布を表れていた。この分布からそれぞれの平均粒径をもとめる。本例では、表1に示される粒径分布の中で、代表されるか石を制度がある。コア用木質材料2の平均粒径は、2.35~1.18mmの粒径分布範囲の中央値である1.77mmである。コア用木質材料26の平均粒径は、2.35~1.70mmの粒径分布範囲の中央値である2.03mmである。フェイス用木質材料26平均粒径は、2.35~1.70mmの粒径分布範囲の中央地位である2.03mmである。フェイス用木質材料26平均粒径は、コア用木質材料26の平均粒径は、コア用木質材料26の平均粒径は、コア用木質材料26の平均粒径は、コア用木質材料26の平均粒径は、コア用木質材料26の平均粒径は、コア用木質材料26の平均粒径は、コア用木質材料26の平均粒径は、コア用木質材料26の平均粒径は、コア用木質材料26の平均粒径は、コア用木質材料26の平均粒径は、コア用木質材料26の平均粒径は、コア用木質材料26の平均粒径は、コア用木質材料26の平均粒径は、100円を表する。100円

【0029】バーティクルボードは、解接する木質材料の間の間際に熱可塑性樹脂(ここではポリエキレン)からなる樹脂は子を充填し加燥地圧したものである。フェイス用イに含まれているフェイス用樹脂粒子10平均粒径は1、77mmであり、コア層6に含まれているコア用樹脂粒子16の平均粒径は2、03mmであって、フェイス用樹脂粒子10平均粒径は2、03mであって、フェイス用樹脂粒子10平均粒径は37円間能粒子16の平均粒径よりも小さい、フェイス増了及びコア層6のそれぞれの層における。木質材料及び樹脂粒子の大きさは、近似している。

【0030】フェイス層7の表面は、樹脂シート4によ り被覆されている。樹脂シート4の比重は、ボード製品 状態で0.1~0.3である。コア層6の厚みは10m mであり、フェイス層7の厚みは10mmである、バー

ティクルボード全体の比重は約 $0.8\sim0.9$ である。 なお、樹脂シートを被覆しない場合のパーティクルボー ドの比重は約0.7~0.8となる。

【0031】図2に示した製造工程説明図にしたがっ て、本例のバーティクルボードの製造方法について説明 する。まず、木片などの木質原料をクラッシャーで粉砕 して、木質材料を得た。木質材料の大きさは、クラッシ ャーの性能により左右される。本例では、リングフレー カを用いた。リングフレーカで粉砕した木質材料は、針 状であった。次に、上記木質材料を、種々の日開き寸法 を有する篩いにかけて分級した。その結果、粉砕した木 質材料は、0、60~2、35mmを中心とする大きさ であることがわかった。

[0032] 【表1】

(表1)		
篩いの目開き寸法 S(mm)	フェイス用木質材料 (重量%)	77用木質材料 (重量%)
3.35 <s< td=""><td>7.4</td><td>10.2</td></s<>	7.4	10.2
2.35 <s≦3.35< td=""><td>13.7</td><td>21.8</td></s≦3.35<>	13.7	21.8
1.70 <s≦2.35< td=""><td>24.3</td><td>38.6</td></s≦2.35<>	24.3	38.6
1.18 <s≦1.70< td=""><td>24.3</td><td>15</td></s≦1.70<>	24.3	15
0.60 <s≦1.18< td=""><td>22.9</td><td>11.9</td></s≦1.18<>	22.9	11.9
S≦0.60	7.4	2.6

【0033】次に、篩いを用いて、木質材料を、表1に 示す粒径分布になるように、比較的大きなコア用木質材 料と、比較的小さなファイス用木質材料とに分級した。 【0034】次に、コア用木質材料及びフェイス用木質 材料に、接着剤をスプレーにて塗布した。接着剤として は、イソシアネート接着剤(例えば、日本ポリウレタン (株)製のウッドキュアー300)などの熱硬化性樹脂 を用いた。接着剤の塗布量は、各木質材料100重量部 に対して、5~20重量部とした。

【0035】また、熱可塑性樹脂原料として廃ポリエチ レンプラスチックを準備し、これを、1軸回転式せん断 粉砕機で粉砕して、柱状の樹脂粒子を得た。樹脂粒子 を, 篩いを用いて, 比較的大きなコア用樹脂粒子と, 比 較的小さなフェイス用樹脂粒子とに分級した。コア用樹 脂粉子及びフェイス用樹脂粉子は、コア用木質材料及び フェイス用木質材料と略同じ大きさのものにする。

【0036】次に、図3(a)に示すごとく、コア用木 質材料(26)80重量%とコア用樹脂粒子(16)2 0重量%とを混合して、コア用混合材36を得た。ま た、図3(b)に示すごとく、フェイス用木質材料(2 7)80重量%とフェイス用樹脂粒子(17)20重量 %とを混合して、フェイス用混合材37を得た。

【0037】次に、フォーミング装置にて、上記コア用 混合材とフェイス用混合材とから3層のボード半製品を 成形した。このフォーミング装置について図4を用いて 説明する。フォーミング装置りには、搬送用のメインコ ンベア50が設けられている。メインコンベア50の上 には、供給ホッパー501とベルトの幅方向に揺動され る散布ベルト502とならし用ブラシ503とからなる 第1, 第2, 第3混合材供給装置51, 52, 53が, 3組設けられており、これらは、メインコンベア50の 上流側から順に、フェイス用混合材37の散布、コア用 混合材36の散布、フェイス用混合材37の散布に用い られる。第3混合材供給装置53の下流には、予め所定 寸法に裁断された樹脂シートを 1 枚ずつ該当計布物の表 面に載置する樹脂シート供給手段54が設けられてい

【0038】図5に上記フォーミング装置を用いたパー ティクルボードの成形工程を示した。図5、図4に示す ごとく、まず、メインコンベア50には、所定寸法に裁 断したポリエチレンからなる樹脂シート4を配置する。 また、第1~第3混合材供給装置51~53における供 給ホッパー501の中に、それぞれフェイス用混合材3 7、コア用混合材36、フェイス用混合材37を供給す る。次いで、供給ホッパー501の中から上記各混合材 を散布ベルト502上に落下させ、散布ベルト502を メインコンベア50の幅方向に揺動させながら、メイン コンベア50の搬送方向に可動させることにより、各混 合材をメインコンベア50の幅方向に均一に散布する。 次いで、散布された各混合材表面を、ならし用ブラシラ 03でならして、各混合材を更に均一に散布する。

【0039】メインコンベア50には、予め所定寸法の 樹脂シート4が所定間隔で配置供給されてくるため、上 記第1,第2,第3混合材供給装置51,52,53に より、樹脂シート4の上に、フェイス用混合材37、コ ア用混合材36、フェイス用混合材37が順に堆積す る。第3混合材供給装置53からフェイス用混合材37 が供給された後には、その表面に、予め用意しておいた 樹脂シートと同じ樹脂シート4で被覆する。これによ り、フェイス層、コア層、フェイス層からなる3層構造 のボード半製品8が成形される。

【0040】次いで、ボード半製品を170℃、プレス 圧4.0×106 Pa, 5~20分間で加熱加圧する。 図6に加熱加圧時におけるフェイス用樹脂粒子及びフェ イス用側脂シート(ここでは共にポリエチレンシートと なる。) の半動を示した。図6(a)に示すごとく加熱 加圧前は、フェイス用側脂性ブートとフェイス再代 教料 2とは、いづれも粒子形状のままで混合されており、その表面は樹脂シート4は、110℃で軟化し、120℃で 起酵する、農解した樹脂シート4は、周川の木質材料2への隙間に戻し、ていく、また、パーティクルボードの内部のフェイス用水質材料2の隙間は、軟化したフェイス用機能子干により充填される。その後、170℃に 下昇温する。図6()に示すごとく、フェイス用 水質材料2に点着されている接着剤21が硬化する。これにより、フェイス用木質材料1には発生を発酵料2に点着されている接着剤21が硬化する。これにより、フェイス用木質材料目は点点表で表現である。これにより、フェイス用木質材料目には、その表面に点状に付着とた整体剤の硬化により、フェイス用、質材料目には、その表面に点状に付着とた整体剤の硬化により、対象を

【0041】この加熱加圧の際には、図7に示すごと く、フェイス川木質材料20表面凹部22は接着剤21 が侵入して、投棄効果が発揮される。また、接着剤21 は硬化するときに空隙23が形成され、その空隙23に 先に溶験したフェイス用樹脂粒子1が侵入して、この場 木質材料2とフェイス用樹脂粒子11との間、及びフェイ ス用木質材料2とフェイス用樹脂粒子12の間、及びフェイ ス用木質材料2同十は、幾間に接着される

【0042】また、コア層におけるコア用水質材料同 土、及びコア川木質材料とコア用樹脂粒子との間も、上 記フェイス用水質材料とフェイス用樹脂粒子と同様に、 強励に接着する。また、コア層とフェイス層との界面付 近の木質材料同士及び水質材料と樹脂粒子との間におい ても、同様と効果が発揮されていまった。

【0043】上記加熱加圧工程の後、パーティクルボードを解圧冷却すると、樹脂粒子及び樹脂シートが固化する。その後、パーティクルボードを所望の寸法に切断する。

【0044】本例のパーティクルボードにおいては、ボード表面だけでなく内部も熱可塑性樹脂からなる樹脂粒子により充塊されている。したがって、パーティクルボード全体の耐水性が高い、また、図3に示すごとく、フェイス層及びコア層のそれぞれの層における。本質材料及び樹脂粒子の大きさは互い正規しているため、両者の比重差が少なくなり、均一にムラなく混合され、成形の際にムラなく散布させることがで耐水性のパラツを防止することができる。また、表面のみならず木口についても耐水性が実に向上し、離塑性も良く、施工性にも優れている。

【0045】なお、図8に示すごとく、コア層6及びフェイス層でにおける木質材料29と樹脂粒干19の大き さ、形状が強切でない場合(例えば、クラッシャーで物 砂した樹脂粒干を分級することなく、樹脂粒干をフェイ ス用、コア用に用いた場合)には、パティクルボード の表面に、樹脂粒子を構成する熱可塑性樹脂の固化露出 部19が雲状に目視され、外観が低下することがあっ

本例は、図9に示すごとく、フェイス層を構成する木質

【0046】実施形態例2

のものを第2フェイス用樹脂粒子とした。

【0048】次に、それぞれの木質材料に、熱硬化性樹 脂からなる接着剤を塗布した。次に、コア用木質材料と コア用樹脂粒子、第1フェイス用木質材料と第1フェイ ス用樹脂粒子,第2フェイス用木質材料と第2フェイス 用樹脂粒子を、それぞれ混合して、コア用混合材、第1 フェイス用混合材,第2フェイス用混合材を得た。 【0049】次に、フォーミング装置を用いて、上記混 合材からボード半製品を成形する。本例で使用するフォ ーミング装置は、混合材供給装置を5台備えている。図 9に示すごとく、メインコンベアに樹脂シートを置き、 次いで第1~第5混合材供給装置から順に、第1フェイ ス用混合材、第2フェイス用混合材、コア用混合材、第 2フェイス用混合材、第1フェイス用混合材を散布し て、第1フェイス層、第2フェイス層、コア層、第2フ ェイス層、第1フェイス層を成形し、最後に、第1フェ イス層の表面に樹脂シートを被覆して、ボード半製品を 得る。次いで、実施形態例1と同様にボード半製品を加 熱加圧し, 所望寸法に切断して, パーティクルボードを

【0050】本例では、木質材料と樹脂粒子の平均粒径を、第1フェイス層はもっとも小さくし、第2フェイス 配は第1フェイス層はもっとも小さくし、第2フェイス これにより、バーティクルボードの表面がらコア層にか けて平均粒径が徐々に変化することになる。このため、 2層のフェイス層をもつ木刷のバーティクルボードは、 フェイス層を1層のみで成形する場合よりも、表面がよ り報密で構造となる。

[0051]

【発明の効果】本発明によれば、パーティクルボードの 耐力面材としての性能を損なうことなく、ボード全体の 耐水性を向上させることができる。パーティクルボード 及びその製造方法を提供することができる。

【図面の簡単を説明】

【図1】実施形態例1のパーティクルボードの断面図。 【図2】実施形態例1のパーティクルボードの製造工程 説明図。

【図3】実施形態例1における。コア用混合材の説明図

(a),及びフェイス用混合材の説明図(b)。 【図4】実施形態例1における,フォーミング装置の説明図。

【図5】実施形態例1における、パーティクルボードの 成形方法の説明図

【図6】実施形態例1における,加熱加圧時の樹脂粒

子、樹脂シート及び接着剤の挙動を説明するための説明 図 $(a) \sim (c)$ 。

【図7】実施形態例1における,加熱加圧後の木質材料 間の接着剤及び樹脂粒子の状態を示す説明図。

【図8】実施形態例1における, 熱可塑性樹脂の固化露 出部の説明図。

【図9】実施形態例2における、パーティクルボードの

成形方法の説明図。

【符号の説明】

1...フェイス用樹脂粒子、

16...コア用樹脂粒子、

2...フェイス用木質材料,

21...接着剤,

22...表面凹部,

23...空隙, 26... コア用木質材料,

36...コア用混合材.

37...フェイス用混合材。

4...樹脂シート,

5. . . フォーミング装置,

50...メインコンベア, 51...第1混合材供給装置,

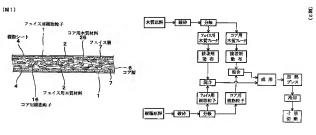
52...第2混合材供給装置。

53... 第3混合材供給装置, 6... コア層,

7...フェイス層,

8. . . ボード半製品,

[21]



[34]

